

(19)日本国特許庁(JP)

(12)公開特許公報(3)

(11)特許出願公開番号

特開平10-189696

(43)公開日 平成10年(1998)7月21日

(51) Int. Cl. 6	識別記号	庁内整理番号	FI		技術表示箇所
H01L 21	/68	•	H01L 21/68	R	
H02N 13	/00 .		H02N 13/00	. D	
H05B 3	/08		H05B 3/08		
	•				

審査請求 未請求 請求項の数3 〇L (全7頁)

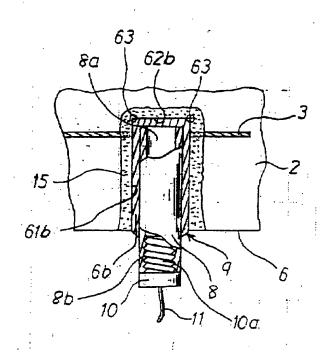
		番 宜 萌 水	- 未請求 請求項の数3 〇1 (宝子貝)
(21)出願番号	特願平8-348266	(71) 出願人	000006633
(22)出顯日	平成8年(1996)12月26日		京都府京都市山科区東野北井ノ上町 5 番地 の 2 2
		(72)発明者	長崎 浩一 鹿児島県国分市山下町1番1号 京セラ株
			式会社鹿児島国分工場內
		•	

(54) [発明の名称] ウエハ保持装置の給電構造

(57)【要約】

【課題】静電チャックやサセプタなどのセラミックスからなるウエハ保持装置内に内蔵する吸着用電極、ヒータ電極、高周波発生用電極への給電端子のロウ付け固定時や加熱、冷却の繰り返しにおいてウエハ保持装置の破損を防止する。

【解決手段】セラミック基体の上面を保持面とし、内部に吸着用電極、ヒータ電極、高周波発生用電極などの内部電極を備えてなるウエハ保持装置の給電構造として、上記セラミック基体の裏面に給電端子を取り付けるための固定孔を前記電極を貫通して穿設し、その内壁にメタライズ層を形成するとともに、上記固定孔の内壁の側壁面又は底面のいずれか一方のみにコウ付けでもって給電端子を接合する。



【特許請求の範囲】

[請求項1] セラミック基体の上面を保持面とし、内部に少なくとも一つの電極を備えてなるウエハ保持装置において、上記セラミック基体の裏面に給電端子を取り付けるための固定孔を前記電極を貫通して穿設し、その内壁にメタライズ層を形成するとともに、上記固定孔の内壁の側壁面又は底面のいずれか一方と給電端子をロウ付け固定してなるウエハ保持装置の給電構造。

【請求項2】上記給電端子が中空構造をしたものである 請求項1に記載のウエハ保持装置の給電構造。

【請求項3】上記セラミック基体の内部に備える電極が、吸着用電極、ヒータ電極、高周波発生用電極のいず、れかである請求項1に記載のウエハ保持装置の給電構造。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体ウエハなどのウエハを保持する静電チャックやヒータ内蔵型サセプタなど、セラミック基体の内部に吸着用電極やヒータ電極、あるいは高周波発生用電極を備えるウエハ保持装置 20の給電構造に関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来、半導体装置の製造工程においては、半導体ウエハ(以下、ウエハと略称する)を高精度に保持するために静電チャックやヒータ内蔵型サセプタなどのウエハ保持装置が使用されている。

【0003】例えば、図5に静電チャック51の縦断面図を示すように、セラミック基体52の上面を保持面55とし、内部の上方に吸着用電極53を、下方にヒータ電極54をそれぞれ埋設したものがあった。そして、上30記静電チャック51の保持面55にウエハ50を戦置し、ウエハ50と吸着用電極53との間に電圧を印加することで、誘電分極によるクーロンカや微小な漏れ電流によるジョンソン・ラーベックカを発現させてウエハ50を保持面55に吸着保持するとともに、ヒータ電極54に通電することによりウエハ50を加熱するようになっていた。

【0004】また、上記セラミック基体52に埋設する吸着用電極53やヒータ電極54などの内部電極への給電構造は、セラミック基体52の裏面56に給電端子5407、58を取り付けるための固定孔56a、56bを前記内部電極53、54と連通するように穿設し、該固定孔56a、56bの側壁面にメタライズ層59を形成したあと、外径が3~10mm程度の給電端子57、58を挿入し、固定孔56a、56b及び内部電極53、54とロウ付け固定することにより導通をとるようにしたものがあった。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】ところが、前述のよう 設してあり、セラミック基体2の裏面 6 には上記扱管用な給電構造をもった静電デャック 5 1 では次のような課 50 電極 3 及びヒータ電極 4 にそれぞれ通電するための給電

題があった。

[0006] 給電端子57.58をロウ付け固定する場合、900℃程度の高温に加熱しなければならないことから、大きな断面積を有する給電端子57.58をセラミック基体52の固定孔56a.56bにロウ付け固定すると、給電端子57.58とセラミック基体52との間の熱膨張差に起因して接合部分に歪みが残留し、十分な設計、検証がなされていないとセラミック基体52が破損する恐れがあった。

2

10 【0007】しかも、セラミック基板52に埋設する内部電極53、54は厚みが数μmから数十μmと極めて薄い金属膜であることから、内部電極53、54に直接接合した給電端子57、58に数アンペアから数十アンペアもの電流を印加しながら加熱および冷却を繰り返しまりにより内部電極53、54の断線を生じるといった課題があった。特に、セラミック基体52を金属との熱膨張差が大きく、かつ他のセラミックスに比べて機械的強度が若干劣る窒化アルミニウムにより形成したものでは、これらの問題は顕著であった。

【0008】また、内部電極53、54への他に給電構造として、内部電極53、54と給電端子57、58を焼き嵌めにより固定する方法も提案されている(特開平4-104494号公報参照)が、かしめ圧着や焼き嵌めでは、製作上のばらつきが大きく信頼性に欠けるものであった。【0009】その上、静電チャック51を高温に加熱があり、そのためには断面積の大きな給電端子58を接合しなければならず、接合部分における熱応力が益々増大し、破損の危険が高いものであった。

[0010]

【課題を解決するための手段】そこで、本発明は上記課題に鑑み、セラミック基体の上面を保持面とし、内部に吸着用電極、ヒータ電極、高周波発生用電極の少なくとも一つの電極を備えてなるウエハ保持装置の給電構造として、上記セラミック基体の裏面に給電端子を取り付けるための固定孔を前記電極を貧通して穿設し、その内壁にメタライズ層を形成するとともに、上記固定孔の内壁の側壁面又は底面のいずれか一方と給電端子を口ウ付け固定したものである。

[0011]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施形態について 説明する。

【0012】図1(a)は本発明に係る給電構造を有するウエハ保持装置の一例である静電デャック1を示す斜視図、(b)は(a)のX-X線断面図であり、セラミック基体2の上面を保持面5とするとともに、内部の上方に投着用電極3を、下方にヒータ電極4をそれぞれ過数してあり、セラミック基体2の裏面6には上記投管用電流2.5.5%によりの発音

端子7,8を固定してある。

【0013】そして、上記静電チャック1の保持面5に 半導体ウエハ50 (以下、ウエハと略称する)を載置 し、上記吸着用電極3との間に電圧を印加することで誘 電分極によるクーロンカや微小な漏れ電流によるジョン ソン・ラーペックカを発現させ、ウエハ50を保持面5 の平坦精度にならわせて吸着保持させるとともに、ヒー 夕電極4に電圧を印加することで、ウエハ50を均一に 加熱するようにしてある。

ミック基体2としては、アルミナ、窒化アルミニウム、 窒化珪素、炭化珪素、チタン酸バリウム、チタン酸カル シウム、イットリウムーアルミニウムーガーネット、イ ットリアなどのセラミックスを採用すれば良い。この中 でも特に窒化アルミニウムは、セラミックスの中でも高 い熱伝導率を有することから、保持面5に吸着保持した ウエハ50を所望の温度に直ちに加熱し、加熱ムラを生 じることなく均一に加熱することができるとともに、成 膜工程やエッチング工程で使用されているハロゲン系腐 チャック1を構成するのに好適である。

【0015】なお、上記静電チャック1の保持面5は、 ウエハ50を歪ませることなく吸着保持するために平坦 度が10μm以下の極めて平坦な面に仕上げてある。

【0016】ところで、セラミック基体2に埋設する吸 着用電極3やヒータ電極4などの内部電極への給電構造 としては、セラミック基体2の裏面6に給電端子7,8 を取り付けるための固定孔6 a, 6 b を前記内部電極 3. 4を貫通して穿設するとともに、給電端子7. 8を 固定孔6a,6bの内壁の側壁面又は底面のいずれかー 方とロウ付け固定すれば良い。

【0017】以下、内部電極3,4への給電構造の詳細 について、ヒータ電極4への給電構造を例にとって説明

【0018】図2は、図1のA部を示す拡大図であり、 セラミック基体2の裏面6に給電端子8を取り付けるた めの固定孔6 bをヒータ電極4を貫通して穿設するとと もに、上記吸着用電極3を含む固定孔66の側壁面61 b及び底面62bにメタライズ層15を形成してある。 なお、メタライズ層15の層厚みとしては数十μm程度 40 あれば良い。

【0019】そして、上記固定孔6日の側壁面61日に ロウ材9を塗布しつつ給電端子8を挿入し、所定の高温 雰囲気で加熱することでロウ付け固定するのであるが、 上記給電端子8は内部に内孔8aを持った中空構造の給 電端子8を固定したものである。

【0020】即ち、給電端子3をロウ付け固定するには 900℃程度の高温で加熱する必要があることから、内 孔を有していない。中英構造の鉛電端子3を用いると鉛電 端子3の軸方向ならびに軸に付して垂直な方向における 50

セラミック基体 2 との間の熱膨張差が大きすぎるため に、固定孔6 bのコーナー部63に応力が集中してクラ ックが発生するのであるが、本発明は、中空構造の給電 端子8を用いて固定孔6 bの側壁面6 1 bとのみロウ付 け固定し、底面62bとのロウ付け面積を減らしてある ことから、給電端子8の軸方向と垂直な方向の応力を緩 和して固定孔6bのコーナー部63における応力集中を 抑制するとともに、固定孔6bの側壁面61bにはメタ ライズ層15を形成してロウ材9が分散し易くしてある 【0014】このような静電チャック1を構成するセラ 10 ため、熱膨張差に伴う応力を吸収してセラミック基体2 の破損を防止することができる。

> 【0021】しかも、給電端子8を固定する固定孔6b は薄肉のヒータ電極4を貫通して穿設し、かつ上記ヒー 夕電極4を含む固定孔6 bの側壁面6 1 bにメタライズ 届15を形成してヒータ電極4と導通がとれるようにし てあることから、静電チャック1を高温に加熱するため に大きな電圧を印加してもヒータ電極4の断線を生じる ことなく確実に通電することができる。

【0022】このように、本発明によれば、固定孔6b 食性ガスに対して優れた耐蝕性を有することから、静電 20 をヒータ電極4を貫通して形成し、その側壁面61b及 び底面62bにメタライズ層15を形成するとともに、 中空構造の給電端子8をロウ付け固定して、固定孔6 b の側壁面61bとのみロウ付け固定する構造としてある ことから、ロウ付け固定時における加熱においてセラミ ック基体2を破損することがなく、また、ヒータ電極4 への通電による加熱、冷却の繰り返しにおいてもヒータ 電極4の断線及びセラミック基体2の破損を生じること がない。

> 【0023】ところで、中空構造の給電端子8とは、図 3 (a)~(c)に示すような、断面形状が円形や楕円 形をしたもの、あるいは四角形などの多角形をした内孔 8aを有するものなど、少なくとも給電端子8の先端部 に内孔8aを有するものであれば良く、必ずしも貫通し ている必要はない。さらに、図3(d)に示すように、 円筒状をした給電端子8にスリット81を設けることで さらに応力を緩和することができる。また、給電端子8 の外形状においても円筒状をしたものだけに限らず、楕 円や角柱をしたものであっても構わない。・

【0024】なお、給電端子8の好ましい寸法として は、内径 d に対する最大外径Dの割合が 2 以下の範囲に あるものが良い。

【0025】これは、内径はに対する外径Dの割合が2 より大きくなると、給電端子8の先端部における肉厚が 厚くなりすぎるために、固定孔6bのコーナー部63に 発生する応力を充分に吸収することができなくなるから である。

【0026】ただし、給電端子3の内径dとは内孔8a の最も短い部分の長さのことであり、外径Dとは外帯部 において最も長い部分の長さのことである。

【0027】さらに、セラミック基体2の裏面6と鉛電

端子8との間に逆尺状のメニスカスを形成すれば、熱膨 張差に起因する応力集中をさらに吸収することができ

【0028】なお、上記給電端子8とリード線11の接 統は、図2に示すように、給電端子8の内孔8aの後端 部に雌ネジ部8bを設け、該雌ネジ部8bにリード線1 1を接続した雄ネジ10aをもった取付金具10を螺合 して通電すれば良く、また、リード線11を給電端子8 の内孔8 a に直接接合しても良い。

明する。

【0030】図4は図2と同様にヒータ電極4への他の 給電構造を示す拡大図であり、セラミック基体2の裏面 6に給電端子8を取り付けるための固定孔6bをヒータ 電極4を貫通して穿設するとともに、上記ヒータ電極4 を含む固定孔60の側壁面610及び底面620にメタ ライズ層15を形成してある。なお、メタライズ層15 の層厚みとしては数十μm程度あれば良い。

【0031】そして、上記固定孔65の底面625にの みロウ材9を塗布して給電端子8をロウ付け固定したも 20 ら、セラミック基体2に加わる応力を軽減することがで のである。

【0032】このように、給電端子8の先端面と固定孔 6 bの底面 6 2 bにのみロウ付け固定すれば、熱膨張差 、 に伴う給電端子8の軸方向の応力が皆無となるために、 固定孔6 bのコーナー部63 における応力集中を抑制 し、セラミック基体2の破損を防ぐことができる。

【0033】しかも、給電端子8を固定する固定孔6 b は薄肉のヒータ電極4を貫通して穿設するとともに、上 記ヒータ電極4を含む固定孔6 bの側壁面6 1 b及び底 面62bにはメタライズ層15を形成してヒータ電極4 30 に吸着用電極3とヒータ電極4を埋設した例を示した と導通がとれるようにしてあることから、静電チャック。 1を高温に加熱するために大きな電圧を印加してもヒー 夕電極 4 の断線を生じることなく確実に通電することが できる.

.【0034】なお、このような構造とすれば、給電端子 8は中空構造だけに限らず図4に示すように中実構造の ものであっても構わない。また、上記給電端子8とリー ド線11の接続は、図4に示すように、給電端子8の雄 ネジ8 c と、リード線11を接合した円筒状の取付金具 10の内孔10bに形成する雌ネジ10cとを螺合して 40 導通をとるようにすれば良い。

【0035】また、図4では、給電端子8の先端面と固 定孔6 bの底面62 bにのみロウ付け固定した例を示し たが、逆に、給電端子8の外周面と固定孔65の側壁面 61 bにのみロウ付け固定しても良く、この場合、熟膨 張差に伴う給電端子8の軸方向に対して垂直な方向の応 力が皆無となるために、図4に示す給電構造と同様に固 定孔65のコーナー部63における本力集中を抑制して セラミック基体2の破損を防ぐことができる。

【0036】これら図2及び図4に示す給電構造のよう。50 のうち2枚のグリーンシートにA!N份末を選ぜたタン

に、固定孔6 bをヒータ電極4を貫通して穿設し、その 側壁面61b及び底面62bにメタライズ層15を形成 したあと、上記側壁面61b又は底面62bのいずれか 一方のみに給電端子8をロウ付け固定する構造とすれ ば、接合時及び使用時においてセラミック基体2の破損 及びヒータ電極4の断線を生じることがない。

【0037】ただし、固定孔6日に形成するメタライズ ■15は少なくとも側壁面61bに形成してあれば良 く、底面62bに給電端子8をロウ付けする場合には、 【0029】次に、ヒータ電極4への他の給電構造を説 10 底面62bにもメタライズ層15を形成すれば良い。 【0038】なお、本発明に係る給電構造において、ヒ ータ電極4に通電するための給電端子8の材質として は、高い耐熱性を有するとともに、セラミック基体2の 熱膨張係数に近似したものが良く、例えば、タングステ ン、モリブデン、タンタル、コバールなどの金属により 形成すれば良い。これらの金属は500℃程度の高温下 でも使用可能であるとともに、熱膨張係数が3×10 * ~ 7×10 1/℃とセラミック基体2の熱膨張係数 (3 ×10 °~7.8×10 °/℃) と近似していることか きる。

> 【0039】また、図2又は図4においてはヒータ電極 4への給電構造を例にとって説明したが、図1の静電チ ャック1における吸着用電極3への給電構造も同様の構 造としてあり、給電端子?の接合時は勿論のこと、大き く吸着力を得るために吸着用電極3に大きな電圧を印加 してもセラミック基体2の破損及び吸着用電極3の断線 を生じることがない。

> 【0040】さらに、図1にはセラミック基体2の内部 が、さらに、高周波発生用電極を埋設しても良く、この 電極への給電構造も図2に示すヒータ電極4と同様の給 電構造を用いれば良い。

> 【0041】以上のように、図1では静電チャック1を 例にとって説明したが、本発明はヒータ電極や高周波発 生用電極を内蔵したサセプタなど、セラミック基体2の 内部に電極を内蔵するウエハ保持装置にも適用できるこ とは言うまでもない。

[0042]

【実施例】

(実施例1) ここで、図2及び図4に示す本発明の給電 構造を用いた図1の静電チャック1と、従来の給電構造 を用いた図5の静電チャック51を試作し、給電端子 7、8、57、58の接合実験を行った。

【0043】本実験で使用する静電デャック1.51 は、まず、平均粒子径が1.2ヵm程度である純度9 9. 9%のA1N粉末にバインダーと溶媒のみを添加混 台して泥漿を製作し、ドクターブレード法により事ま 0. 4mm程度のグリーンシートを複数放成形した。こ

グステン(W)のベーストをスクリーン印刷機でもって 敷設して吸着用電極3.53をなす金属ペースト膜とヒータ電極4.54をなす金属ペースト膜を敷設したグリーンシートを積層して80°C、1000で無圧着して80°C、1000で無圧着して900ででは大きでであると切削加工を施して円板状とし、1000で無圧を変圧の温度で5時間焼成して900で程度の温度で5時間焼成して、外径200mm、内厚10mmで、かつ内部に膜厚で、外径200mm、内厚10mmで、かつ内部に膜厚で1015μm程度の吸着用電極3.53とヒータ電極4.54をそれぞれ備えるセラミック基体2.52を形成することにより製作した。

【0044】そして、本発明のものとして、静電チャック1の裏面6に前配吸着用電極3及びヒータ電極4を貫通する固定孔6a,6bをそれぞれ穿設し、この側壁面61b及び底面62bにメタライズ層15を形成したあと、図2及び図4の給電構造を用いてモリブデンからなる給電端子7,8をロウ付け固定し、比較例として、静電チャック51の裏面56に給電端子57,58を取り付けるための固定孔56a,56bを前記内部電極53,54を貫通することなく連通するように穿設し、該固定孔56a,56bの側壁面にメタライズ層59を形成したあと、モリブデンからなる給電端子7,8をロウ付け固定した。

【0045】なお、給電端子7、8の寸法はいずれも外径D10mmの円柱状をしたものを使用し、図2の給電構造に用いる給電端子7、8には外径D10mm、内径 30 d6mmの円筒状をしたものを使用した。また、メタライズ層15、59を構成する金属には、銀、銅、チタンの合金を、ロウ材9には銅と銀を重量比で8:2の割合で含有してなる銀鋼ロウを使用し、それぞれ900℃の温度でロウ付け固定した。

【0046】この結果、従来の給電構造を有する静電チャック51では、給電端子58とセラミック基体52との間の熱膨張差に起因する熱応力が大きすぎるためにセラミック基体52にクラックが発生したのに対し、図2及び図4に示す本発明の給電構造を有する静電チャック 401においてはセラミック基体2の破損は見られなかった

【0047】(実施例2)次に、図1に示す静電チャック1のヒータ電極4に、図2に示す給電構造を用いて外径D/内径d比が異なる円筒状の給電端于8をロウ付け固定し、該給電端于8に2kWの電力を印加して、100℃/分の急加熱を行う実験を行った。

【0043】 それぞれの結果は要1に示す通りである。 【0049】

【表1】

	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
給電端子 の形状	外径 D (mm)	内径 d	外径/内径	クラック の有無			
	7	5	1. 4	無し			
	7	2	2. 3	有り			
円筒体	1 0	4	2. 5	有り			
門周泽	1 0	5	2. 0	無し			
,	10.	6	1. 6	無し			
	2 0	8	2, 5	有り			
	2 0	1 0	2. 0	無し			
	20	1 2	1. 6	無し			

【0050】この結果、外径D/内径d比が2より大きくなると円筒状の給電端子8を使用したとしても給電端子8とセラミック基体2との間の熱膨張差に起因する応力を緩和する効果が小さく、固定孔6りのコーナー部63を起点とするクラックが発生した。

【0051】これに対し、外径D/内径d比が2より小さい範囲では急加熱を繰り返したとしてもセラミック基体2の破損は見られなかった。

【0052】このことから、中空構造の給電端子8を用いる場合、外径D/内径d比が2より小さい給電端子8を用いれば、加熱、冷却の繰り返しにおいてもセラミック基体2にクラックを生じることなく強固に固定できることが判る。

[0053]

【発明の効果】以上のように、本発明によれば、セラミック基体の上面を保持面とし、内部に吸着用電極、では発生用電極などして、内部に吸着を備えてる基準を関するとして、上記を開発して、上記を開発したが、のの、上記を関連して、上記を関連して、上記を関連を表したが、のの、は、上記を表した。というでは、上記を表して、上記を表して、一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のみに、「一方のなり、「一方」、「一方」、「一方」、「一方」、「「一方」」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」」、「「一方」、「「一方」」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」」、「「一方」」」、「「「一方」」」」、「「一方」」」、「「一方」」」」、「「一方」」」、「「一方」」」、「「一方」」」」、「「一方」」」、「「一方」」」」、「「一方」」」」、「「一方」」」、「「一方」」

50 伴う急加熱の繰り返しにおいてもセラミック基体を破損

させたり、内部電極の断線を生じることなく、強固に固定することができ、各電極に確実に通電することができる。

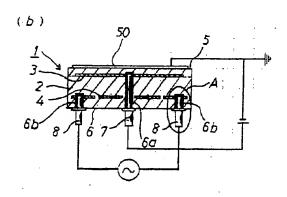
【図面の簡単な説明】

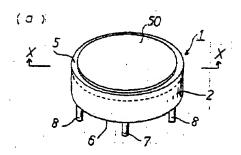
【図1】 (a) は本発明に係る給電構造を有するウエハ保持装置の一例である静電チャック1を示す斜視図であり、(b) は(a) のX-X線断面図である。

【図2】図1のA部を示す拡大図である。

【図3】 (a) ~ (c) は本発明に係る給電構造に用いるさまざまな形状を有する給電端子を示す斜視図である。

【図1】





【図4】本発明に係る他の給電構造を示す拡大図である。

【図 5 】従来の静電チャックを示す縦断面図である。 【符号の説明】

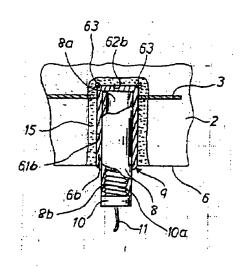
1 … 静電チャック 2 … セラミック基体 3 … 吸着用電 極 4 … ヒータ電極

5 …保持面 6 …裏面 6a, 6b…固定孔 61b …側壁面 62b …底面

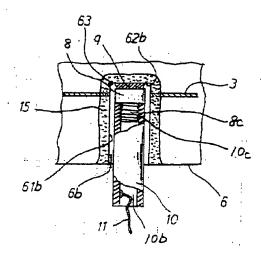
7,8…給電端子 9…ロウ材 10…取付金具 11…リ 10 ード線

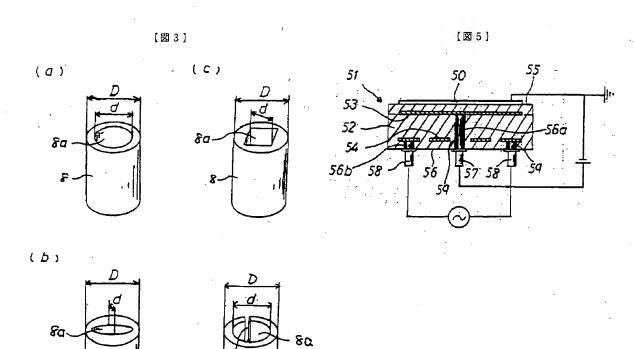
15…メタライズ層 50…半導体ウエハ

[図2]



【図4】





81 -